

**MANUFACTURE OF AGE HARDENING STEEL SHEET WITH SUPERIOR
MAGNETIC PERMEABILITY FOR CATHODE-RAY TUBE BAND**

Patent number: JP2001040420
Publication date: 2001-02-13
Inventor: HONDA HIRONOBU; SUZAKI TSUNETOSHI;
HAMANAKA SEIICHI
Applicant: NISSHIN STEEL CO LTD
Classification:
- international: *C21D9/46; C22C38/00; C22C38/06; H01J9/24;
H01J29/87; C21D9/46; C22C38/00; C22C38/06;
H01J9/24; H01J29/87; (IPC1-7): C21D9/46; C22C38/00;
C22C38/06; H01J9/24; H01J29/87*
- european:
Application number: JP19990214346 19990728
Priority number(s): JP19990214346 19990728

Report a data error here

Abstract of JP2001040420

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a steel sheet for cathode-ray tube band, capable of being easily manufactured and having high strength and high magnetic permeability. **SOLUTION:** A steel slab, which has a composition containing 0.005-0.06% C, 0.05-1.5% Mn, $\leq 0.02\%$ S, $< 0.019\%$ Al, and 0.003-0.015% N and also containing, if necessary, either or both of $\leq 0.9\%$ Si and $\leq 0.15\%$ P, is hot rolled. The resultant steel plate is cold rolled at 5-60% cold rolling rate and then continuously annealed at 720-900 deg.C. The resultant steel sheet is used as a solid material or as a plated steel sheet prepared by the application of electroplating with Zn, Ni, Cr, or alloys thereof to improve corrosion resistance. It is preferable to coil the hot rolled steel strip at 500-700 deg.C at hot rolling. Moreover, the continuously annealed steel sheet or the continuously annealed and electroplated steel sheet can be subjected to temper rolling at $\leq 2.5\%$ elongation percentage and then to roller leveling at $\leq 2.0\%$ elongation percentage at sheet surface.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2001-40420

(P 2 0 0 1 - 4 0 4 2 0 A)

(43) 公開日 平成13年2月13日 (2001. 2. 13)

| (51) Int. Cl. ⁷ | 識別記号 | F I | テ-マコード | (参考) |
|------------------------------|------|------------|---------|------|
| C21D 9/46 | | C21D 9/46 | F 4K037 | |
| C22C 38/00 | 301 | C22C 38/00 | R 5C012 | |
| 38/06 | | 38/06 | 5C032 | |
| H01J 9/24 | | H01J 9/24 | A | |
| 29/87 | | 29/87 | | |
| 審査請求 未請求 請求項の数 4 O L (全 7 頁) | | | | |

(21) 出願番号 特願平11-214346

(22) 出願日 平成11年7月28日 (1999. 7. 28)

(71) 出願人 000004581

日新製鋼株式会社

東京都千代田区丸の内3丁目4番1号

(72) 発明者 本田 広宣

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式会社技術研究所内

(72) 発明者 洲崎 恒年

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式会社技術研究所内

(74) 代理人 100092392

弁理士 小倉 亘

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 透磁率の良いブラウン管バンド用時効硬化鋼板の製造方法

(57) 【要約】

【目的】 製造が容易で高強度・高透磁率のブラウン管バンド用鋼板を得る。

【構成】 C: 0. 005~0. 06%, Mn: 0. 05~1. 5%, S: 0. 02%以下, Al: 0. 019%未満, N: 0. 003~0. 015%以下, 必要に応じて Si: 0. 9%以下, P: 0. 15%以下の1種又は2種を含む鋼スラブを熱間圧延した後、冷延率5~60%で冷間圧延し、次いで720~900℃の温度域で連続焼鈍する。得られた鋼板は、無垢材として、或いはZn, Ni, Cr又はこれらの合金の電気めっきを施して耐食性を改善しためっき鋼板として使用される。熱間圧延では、熱延鋼帯を温度500~700℃で巻き取ることが好ましい。また、連続焼鈍された鋼板又は連続焼鈍後に電気めっきを施した鋼板を伸び率2. 5%以下で調質圧延し、次いで板表面伸び率2. 0%以下のローラーレベラーを施しても良い。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 C: 0.005~0.06重量%, Mn: 0.05~1.5重量%, S: 0.02重量%以下, Al: 0.019重量%未満, N: 0.003~0.015重量%を含み、残部が実質的にFeの組成をもつ鋼スラブを熱間圧延した後、冷延率5~60%で冷間圧延し、次いで720~900℃の温度域で連続焼鈍することを特徴とする透磁率の良いブラウン管バンド用時効硬化鋼板の製造方法。

【請求項2】 更にSi: 0.9重量%以下, P: 0.15重量%以下の1種又は2種を含む鋼スラブを使用する請求項1記載の透磁率の良いブラウン管バンド用時効硬化鋼板の製造方法。

【請求項3】 請求項1又は2記載の鋼スラブを巻取り温度500~700℃で熱間圧延する透磁率の良いブラウン管バンド用時効硬化鋼板の製造方法。

【請求項4】 連続焼鈍された鋼板又は連続焼鈍後に電気めっきを施した鋼板を伸び率2.5%以下で調質圧延し、次いで板表面伸び率2.0%以下のローラーレベラーを施す請求項1~3の何れかに記載の透磁率の良いブラウン管バンド用時効硬化鋼板の製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】本発明は、テレビ、OA機器等に組み込まれる陰極線管のパネル部周囲を締結するブラウン管バンドとして使用され、透磁率が高く、時効硬化によって高強度化する鋼板を製造する方法に関する。

【0002】

【従来の技術】陰極線管は、内部の高真空状態によるパネル面の凹状変形や内爆を防止するため、パネル部の周囲をブラウン管バンドで締結している。ブラウン管バンドとしては、常温状態でパネル部の周長よりも0.2~0.6%程度短い内周長さをもつ板厚0.8~2.0mm程度の鋼板が使用されている。ブラウン管バンドの装着に際しては、450~500℃の加熱により熱膨張させたブラウン管バンドをパネル部の周辺に装着し、直ちに急冷することにより生じる熱収縮によってパネル部に緊締する焼き嵌め法が採用されている。ブラウン管バンドの緊締により締付け力が発生する。締付け力は、管内が 10^{-6} トール程度の高真空状態であるために100~200 μ m程度凹面状に変形していたパネル面の形状を補正し、凹面状変形を解消する機能を呈する。また、軟磁性材料である鋼板から作られたブラウン管バンドは、200程度の透磁率 μ_0 、(磁場強度: 0.35エルステッド)をもっており、陰極線管内部を磁気シールドする作用も呈する。

【0003】このような機能を受け持つブラウン管バンドに使用される材料には、張力特性及び磁気シールド性の双方に優れていることが要求される。特に、陰極線管が大型化、フラット化、軽量化及び高精細化している近

年の傾向に応じ、優れた張力特性及び磁気シールド性を両立させた材料に対する要求が強くなる一方である。大型化、フラット化及び軽量化に関してはブラウン管バンドの張力性能が重要な特性であり、高精細化に関しては色ずれの原因の一つとなる地磁気による電子ビームのランディング変動(地磁気ドリフト)を抑制するため磁気シールド性能が重要な特性である。

【0004】ブラウン管バンドに使用される鋼板では、張力特性の向上に必要な高強度化と磁気シールドの向上に必要な高透磁率化とは相反する関係にある。因みに、高強度化のために高強度鋼板を使用したブラウン管バンドは、不十分な磁気シールド性能のために地磁気ドリフトが劣化し、実用に供し得ない。相反する特性である高強度化と高透磁率化とを両立させたブラウン管バンドを得るため、固溶強化元素であるSiをC: 0.005重量%以下の極低碳素鋼組成に多量添加した冷延鋼板、いわゆるケイ素鋼板(電磁鋼板)からブラウン管バンドを製造する方法が特開平10-208670号公報、特開平10-214578号公報等で紹介されている。この冷延鋼板に圧下率3~15%の軽冷延を施すと、焼き嵌め相当の加熱冷却サイクルを経た状態で磁場強度0.3エルステッドにおける透磁率 μ_0 、が250以上、降伏応力が400N/mm²以上になると報告されている。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】Siの多量添加は、磁気異方性定数を下げて透磁率を向上させると共に、固溶強化による降伏応力の向上を狙っている。軽冷延は、加工硬化によって鋼板の降伏応力を向上させる作用を呈する。Siの多量添加は、軽冷延と相俟って高強度化及び高透磁率化の両立にある程度有効であるものの、新たな問題を派生させる。鉄鋼メーカーで大量生産されている鋼種において、C: 0.005重量%以下のレベルまで極低碳素化すること及びSiの多量添加は、製鋼コストが高騰する原因である。また、多量のSiを添加すると、冷延性、生産性等が低下して製造コストが上昇するばかりでなく、材質的にも非常に脆くなり、曲げ加工程度の軽加工によっても破断する場合もある。

【0006】この点、特開平10-208670号公報、特開平10-214578号公報で紹介されている鋼板は一般的な鋼板とはいえず、特殊な鋼板に当たる。しかも、軽冷延は、加工硬化によって降伏応力を向上させる上では有効であるものの、透磁率を大幅に低下させる原因であり、極低碳素化及びSiの多量添加で得られる高透磁率特性を打ち消す方向に働く。降伏応力の上昇に応じた透磁率の相対的劣化は、焼鈍条件及び軽冷延時の冷延率を適正に組み合わせることにより低位に抑制できるとされているが、依然として劣化した透磁率を十分に回復させるには至っていない。

【0007】

【課題を解決するための手段】本発明は、固溶C及び固

溶Nによる時効硬化を高強度化に利用し、セメンタイト (Fe, C) の析出形態、サイズ及びフェライト結晶粒径を製造条件で制御することにより、極低炭素化及びSiの多量添加を必要とせず、一般材と同等の生産性をもつ組成の鋼種を使用し、高強度化及び高透磁率化を両立させ、成形加工性にも優れたブラウン管バンド用鋼板を提供することを目的とする。

【0008】本発明の製造方法は、その目的を達成するため、C: 0.005~0.06重量%, Mn: 0.05~1.5重量%, S: 0.02重量%以下, Al: 0.019重量%未満, N: 0.003~0.015重量%を含み、残部が実質的にFeの組成をもつ鋼スラブを熱間圧延した後、冷延率5~60%で冷間圧延し、次いで720~900℃の温度域で連続焼鈍することを特徴とする。鋼スラブとしては、Si: 0.9重量%以下, P: 0.15重量%以下の1種又は2種を含むものも使用できる。

【0009】得られた鋼板は、無垢材として、或いはZn, Ni, Cr又はこれらの合金の電気めっきを施して耐食性を改善しためっき鋼板として使用される。熱間圧延では、熱延された鋼帯を温度500~700℃で巻き取ることが好ましい。また、連続焼鈍された鋼板又は連続焼鈍後に電気めっきを施した鋼板を伸び率2.5%以下で調質圧延し、次いで伸び率2.0%以下のローラーレバラーを施しても良い。

【0010】

【作用】本発明では、極低炭素化及びSiの多量添加を必要としない通常組成の鋼種を対象としている。そして、ブラウン管バンド用鋼板に必要な材質特性のうち、高強度化（高降伏応力化）に関しては、マトリックスに残留させた固溶C及び固溶Nの時効硬化により改善している。高透磁率化は、セメンタイト (Fe, C) の析出形態及び析出サイズを調整し、フェライト結晶粒を大きくすることにより向上する。

【0011】時効硬化によって鋼板の高強度化を図る本発明においては、基本的に0.005重量%以上のC及び0.003重量%以上のNを含む鋼種が対象となり、Siの固溶強化を利用して高強度化する先行技術のようにC: 0.005重量%以下の極低炭素化を必要としないため、製鋼コストを高騰させない。時効硬化を高強度化に利用していることから、パネル部に焼き締めされる前のブラウン管バンドは、軟質で加工性が良好である。したがって、ブラウン管バンドに成形加工する際に成形が容易で、曲げ加工割れ等の欠陥発生がない。そして、パネル部に装着されたブラウン管バンドを焼き締め処理するとき、450~500℃程度の加熱・冷却サイクルの過程で固溶C及び固溶Nが転位に析出する。析出したC及びNは、転位を固定するインヒビタとして働き、鋼板の降伏応力を高める。

【0012】マトリックスに固溶しているCは、大部分

がセメンタイト (Fe, C) として析出する。一般的に、セメンタイト (Fe, C) の析出により透磁率は低下するが、透磁率の低下度合いに及ぼす影響はフェライト結晶粒内にセメンタイト (Fe, C) を微細分散させた場合に最も大きく現れ、フェライト結晶粒界にセメンタイト (Fe, C) を析出・凝集させ且つフェライト結晶粒を大きく成長させるとき透磁率の低下度合いに及ぼす影響が極端に小さくなる。その結果、ブラウン管バンド用鋼板に要求される高透磁率特性が得られる。好適なセメンタイト (Fe, C) の析出形態、析出サイズ及びフェライト結晶粒の粗大化は、高温巻取りの熱間圧延、冷延率が特定された冷間圧延及び高温連続焼鈍を組み合わせることににより達成される。

【0013】透磁率は、連続焼鈍後の精整工程又は電気めっき後に板形状を確保するために実施されている調質圧延によっても低下する。調質圧延は、一般に伸び率0.5~3%程度の軽冷延であるが、このときに導入される塑性歪み及び残留応力が透磁率低下の原因である。調質圧延で低下した透磁率は、調質圧延後にローラーレバラーを付与することにより回復できる。

【0014】

【実施の形態】以下、本発明で使用する鋼材の成分・組成、製造条件等を説明する。

C: 0.005~0.06重量%

強度向上に有効な合金成分であるが、本発明においては特にブラウン管バンド用鋼板に要求される高強度化に必須の成分である。Cの一部は、連続焼鈍された状態では固溶Cとなり、焼き締め処理時の時効硬化によって鋼板に高い降伏応力を付与する。このためには、0.005重量%以上のCを含むことが必要であるが、0.06重量%を超える多量のCが含まれると焼き締め後の透磁率 $\mu_{0.1}$ が劣化する傾向がみられる。

Mn: 0.05~1.5重量%

不可避免的に混入するSをMnSとして固定し、熱間加工性を改善する合金成分である。Mnの効果は0.05重量%以上で顕著になるが、1.5重量%を超える過剰量のMnが含まれると加工性が劣化し、焼き締め後の透磁率 $\mu_{0.1}$ も劣化する。

【0015】S: 0.02重量%以下

鋼板にとって有害な成分であり、介在物として鋼板中に存在すると熱延性及び透磁率の双方に悪影響を及ぼすことから、極力低減することが好ましい。しかし、過度にS含有量を下げることは製鋼コストの上昇を招くため、本発明では透磁率に悪影響を与えない限度としてS含有量の上限を0.02重量%に設定した。

Al: 0.019重量%未満

脱酸剤として鋼中介在物の低減に有効であるが、鋼中のNをAlNとして固定し、高強度化に有効な固溶Nを消費する。この点、Al含有量は少ないほど好ましく、本発明ではAl含有量を0.019重量%未満に設定し

た。

【0016】N：0.003～0.015重量%
鋼中に固溶状態で存在し、焼き締め時の時効効果によって析出し、鋼板を高強度化する合金成分である。固溶Nによる時効硬化作用は0.003重量%以上のN含有量で顕著になるが、0.015重量%を超える多量のNが含まれると鋼スラブの表面に気泡が生成し、鋼板の表面品質が劣化する。

Si：0.9重量%以下

必要に応じて添加される合金成分であり、固溶強化によって鋼板を高強度化する。しかし、多量のSiを含有させると加工性が劣化するので、本発明においてはSi含有量の上限を0.9重量%に設定した。

P：0.15重量%以下

必要に応じて添加される合金成分であり、固溶強化によって鋼板を高強度化する作用を呈する。また、固溶Cを増量させる上でも有効な合金成分である。しかし、鋼板中に偏析し易く、0.15重量%を超える多量のP含有は鋼板を脆化させる原因になる。

【0017】熱間圧延：巻取り温度500～700℃
所定組成の鋼スラブは、常法に従って熱間圧延され、巻取り温度500～700℃でコイルに巻き取られる。熱間圧延時のスラブ加熱温度及び仕上げ温度は特に制約されるものではないが、それぞれ1100～1250℃及び840～950℃の温度範囲に設定することが好ましい。巻取り温度は、セメンタイト(Fe, C)の粗大化を促進させる上で500℃以上が好ましい。しかし、700℃を超える巻取り温度では、セメンタイト(Fe, C)の粗大化が過度に進行し、曲げ加工などの成形加工時に粗大セメンタイトを起点とするクラックが発生し、加工割れが生じ易くなる。

【0018】冷間圧延：冷延率5～60%

冷延率はフェライト結晶粒の粗大化に大きく影響し、冷延率が高くなるほどフェライト結晶粒が小さくなる傾向を示し、透磁率もフェライト結晶粒の大きさに比例して変化する。しかし、5%未満の冷延率では、安定して粗大化したフェライト結晶粒を得ることが困難になる。また、必要以上にフェライト結晶粒を粗大化させると、透磁率は向上するものの降伏応力が低下する。逆に60%を超える冷延率では、フェライト結晶粒が粗大化しなくなり、透磁率 $\mu_{0.1} \geq 300$ が得られ難くなる。このようなことから、冷間圧延の冷延率を5～60%、好ましくは10～50%の範囲に設定する。

【0019】高温連続焼鈍：焼鈍温度720～900℃
冷間圧延後の焼鈍としては、フェライト結晶粒を再結晶

・粗大化させ、その後の冷却過程で固溶Cを残留させるため連続焼鈍が採用される。高い焼鈍温度ほどフェライト結晶粒の粗大化が進行し、高透磁率特性が得られる。フェライト結晶粒の粗大化は、720℃以上の焼鈍温度で顕著になる。しかし、900℃を超える焼鈍温度では、表面疵、板切れ等の欠陥が発生し易くなる。なかでも、750～880℃の温度域に焼鈍温度を設定することが好ましい。ところで、通常の連続焼鈍ラインでは、過時効帯が付設されている。この連続焼鈍ラインを使用するとき、過時効条件に特段の制約が加わるものではない。しかし、低い過時効温度では微細なセメンタイト(Fe, C)がフェライト結晶粒内にも析出し始めるため、過時効温度を350℃以上に設定しフェライト結晶粒内のセメンタイト析出を抑制することが好ましい。また、過時効処理後の冷却では、60℃/分以上の冷却速度が好ましい。

【0020】調質圧延：伸び率2.5%以下

鋼板は、連続焼鈍後も比較的所定の板形状を確保しているが、良好な板形状が必要な場合には連続焼鈍後、或いは連続焼鈍後に電気めっきを施した後で調質圧延される。しかし、調質圧延によって導入される塑性変形や残留応力によって透磁率が低下する。そのため、透磁率が大きく低下しないように、可能な限り低い伸び率で調質圧延することが好ましい。透磁率低下に及ぼす調質圧延の影響を調査したところ、伸び率を2.5%以下に設定した調質圧延では透磁率の低下度合いを小さくできることが判った。

【0021】ローラーレベラー：伸び率2.0%以下
調質圧延で低下した透磁率は、調質圧延後のローラーレベラーで残留応力を低減することによって回復する。ローラーレベラーでは、板表面の最大歪み量2.0%以下が透磁率の回復に有効であり、2.0%を超える歪み量では透磁率の回復が望めない。

【0022】

【実施例1】表1に示した組成をもつ鋼スラブを表2に示す条件で板厚1.6mmの熱延鋼帯に熱間圧延し、冷延率25%の冷間圧延で板厚1.2mmの冷延鋼帯を製造した。各冷延鋼帯を連続焼鈍ラインに通板し、焼鈍温度830℃(鋼種番号2では860℃、鋼種番号8では850℃)で連続焼鈍し、その後の冷却過程において温度490℃で過時効処理した。次いで、電気めっきラインに通板し、付着量20g/m²の電気Zn-Niめっきを施した。

【0023】

表 1 : 実施例で使用した鋼材の成分・組成

| 鋼種 番号 | 合 金 成 分 及 び 含 有 量 (重量%) | | | | | | | | | | | 区 分 |
|----------|-------------------------|------|------|-------|-------|------|------|------|-------|--------|------|------------------|
| | C | Si | Mn | P | S | Cu | Ni | Cr | Al | N | Ti | |
| 1 | 0.002 | 0.01 | 0.26 | 0.013 | 0.011 | 0.01 | 0.01 | 0.03 | 0.032 | 0.0028 | — | 比 較 例 |
| 2 | 0.001 | 0.03 | 0.28 | 0.011 | 0.006 | 0.02 | 0.03 | 0.03 | 0.029 | 0.0024 | 0.08 | |
| 3 | 0.007 | 0.05 | 0.62 | 0.029 | 0.011 | 0.03 | 0.02 | 0.01 | 0.004 | 0.0093 | — | 本 発 明 例 |
| 4 | 0.017 | 0.02 | 0.23 | 0.013 | 0.007 | 0.01 | 0.02 | 0.03 | 0.002 | 0.0076 | — | |
| 5 | 0.026 | 0.48 | 0.28 | 0.014 | 0.012 | 0.04 | 0.01 | 0.01 | 0.005 | 0.0058 | — | |
| 6 | 0.042 | 0.04 | 0.21 | 0.007 | 0.014 | 0.01 | 0.01 | 0.03 | 0.005 | 0.0034 | — | |
| 7 | 0.087 | 0.02 | 0.20 | 0.007 | 0.013 | 0.02 | 0.02 | 0.01 | 0.023 | 0.0029 | — | 比 較 例 |
| 8 | 0.001 | 2.21 | 0.20 | 0.010 | 0.013 | 0.02 | 0.02 | 0.01 | 0.004 | 0.0030 | — | |

【0024】各電気めっき鋼帯から圧延方向と平行に試験片を切り出し、密着曲げ試験に供し、曲げ加工時の割れ発生によって加工性を評価した。また、焼き締め相当の熱処理（500℃×5秒→空冷）を施した後、引張試験及び磁気特性試験に供した。密着曲げ試験では、JIS Z2248に準拠した密着曲げを行い、クラック発生の有無によって曲げ加工性を調査した。引張試験ではJIS Z2201の5号試験片を用い、JIS Z2241に準拠して引張り特性を測定した。磁気特性試験では、JIS C2204に準拠してリング試験片の磁場強度0.35エルステッドにおける透磁率 $\mu_{0.35}$ を測定した。

【0025】表2の調査結果にみられるように、本発明に従った鋼種番号3～6は、降伏応力が350N/mm²以上、透磁率が $\mu_{0.35} \geq 300$ と高く、高強度・高透磁率の鋼板であることが判った。他方、鋼種番号1, 2（比較例）は、良好な透磁率 $\mu_{0.35}$ を示したものの、降伏応力が低く、必要とする高強度が得られなかった。低

い降伏応力は、鋼種番号1ではC含有量が少なく、鋼種番号2ではC含有量が少ない上にCをTiCとして固定するTiを含んでいるために、時効硬化による降伏応力の向上がなかったことが原因である。

【0026】また、多量のCを含む鋼種番号7では、連続焼鈍時に固溶Cの析出サイトであるセメンタイト（Fe₃C）が多量に存在するため固溶C量が減少していた。そのため、時効硬化による降伏応力の向上は期待できないが、セメンタイト析出量の増加による降伏応力向上効果が発現し、一応の高降伏応力を示した。しかし、フェライト結晶粒内にも多量のセメンタイト（Fe₃C）が析出したため、透磁率 $\mu_{0.35}$ が低く、必要な高透磁率特性が得られなかった。鋼種番号8は、Si含有量が高いことから高降伏応力及び高透磁率を示すが、Siによる固溶強化効果が大きく加工性に劣るため、密着曲げ試験でクラックが発生した。

【0027】

表 2 : 鋼種及び熱延条件が製品特性に及ぼす影響

| 鋼種 番号 | 熱延条件 | | セメントタイト 析出形態 | 製品鋼板の 密着曲げ性 0 ^t mm | 焼きばめ相当処理後 | | 区 分 |
|----------|------------|------------|-----------------|-------------------------------------|---------------------------|---------------------|--------|
| | 仕上げ温度 ℃ | 巻取り温度 ℃ | | | 降伏応力 N/mm ² | 透磁率 $\mu_{0.35}$ | |
| 1 | 930 | 550 | 微量析出 | ○ | 184 | 770 | 比較例 |
| 2 | 930 | 630 | 微量析出 | ○ | 162 | 420 | |
| 3 | 910 | 600 | 粒界に少量析出 | ○ | 404 | 560 | 本発明例 |
| 4 | 910 | 600 | 粒界に少量析出 | ○ | 431 | 480 | |
| 5 | 900 | 580 | 粒界に中量析出 | ○ | 424 | 400 | |
| 6 | 880 | 520 | 粒界に中量析出 | ○ | 413 | 320 | |
| 7 | 860 | 500 | 粒界及び粒内に 多量析出 | ○ | 382 | 280 | 比較例 |
| 8 | 940 | 600 | 微量析出 | × | 405 | 730 | |

密着曲げ性は、クラックなしを○、クラック発生を×で評価した。

【0028】

【実施例 2】鋼種番号 4 (表 1) の鋼スラブから得られ 20
た板厚 1.6 mm の熱延鋼帯を冷延率 25 % の冷間圧延
で板厚 1.2 mm の冷延鋼帯にした。冷延鋼帯を連続焼
鈍ラインに通板し、種々の焼鈍温度で連続焼鈍し、引き
続く冷却過程において 480℃ で時効処理した後、伸び
率 0.8 % の調質圧延を施した。更に、電気めっきライ
ンで付着量 20 g/m² の電気 Zn-Ni めっきを施
し、表面最大歪み量 1.0 % のローラーレベラーでレベ
リングした。各電気めっき鋼帯から試験片を切り出し、
実施例 1 と同じ密着曲げ試験に供し、曲げ加工時の割れ
発生で加工性を評価した。また、焼き詰め相当の熱処理 30

(500℃×5秒→空冷)を施した後で、実施例 1 と同
じ引張試験及び磁気特性試験に供した。

【0029】表 3 の調査結果にみられるように、本発明
で規定した範囲に焼鈍温度を設定した試験番号 2～5 で
は、降伏応力が 350 N/mm² 以上、透磁率が $\mu_{0.35}$
≥ 300 と高く、高強度・高透磁率の鋼板が得られた。
他方、焼鈍温度が低い試験番号 1 では、フェライト粒界
におけるセメントタイトの凝集・粗大化及びフェライト結
晶粒の成長が不十分であるため透磁率が $\mu_{0.35} = 200$
と低く、良好な磁気特性が得られなかった。

【0030】

表 3 : 焼鈍条件が製品特性に及ぼす影響 (使用鋼板 : 鋼種番号 4)

| 試験 番号 | 焼鈍温度 ℃ | 密着曲げ性 0 ^t mm | 焼きばめ相当処理後 | | | 区 分 |
|----------|-----------|----------------------------|---------------------------|---------------------|-----------------|--------|
| | | | 降伏応力 N/mm ² | 透磁率 $\mu_{0.35}$ | フェライト結晶粒径 μm | |
| 1 | 680 | ○ | 443 | 200 | 8 | 比較例 |
| 2 | 750 | ○ | 429 | 410 | 15 | |
| 3 | 790 | ○ | 418 | 480 | 17 | 本発明例 |
| 4 | 830 | ○ | 408 | 530 | 28 | |
| 5 | 880 | ○ | 388 | 540 | 31 | |

密着曲げ性は、クラックなしを○、クラック発生を×で評価した。

【0031】

【実施例 3】鋼種番号 4 (表 1) の鋼スラブから得られ
た板厚 2.0 mm の熱延鋼帯を種々の冷延率で冷間圧延
した。冷延鋼帯を連続焼鈍ラインに通板して焼鈍温度 8
60℃ で連続焼鈍し、電気めっきラインで付着量 20 g
/m² の電気 Zn-Ni めっきを施した。各電気めっき
鋼帯から試験片を切り出し、実施例 1 と同じ密着曲げ試 50

験に供し、曲げ加工時の割れ発生で加工性を評価した。
また、焼き詰め相当の熱処理 (500℃×5秒→空冷)
を施した後で、実施例 1 と同じ引張試験及び磁気特性試
験に供した。

【0032】表 4 の調査結果にみられるように、本発明
で規定した範囲に冷延率を設定した試験番号 2～5 で
は、降伏応力が 350 N/mm² 以上、透磁率が $\mu_{0.35}$

≥ 3 0 0 と高く、高強度・高透磁率の鋼板が得られた。
他方、冷延率が 2 % と低い試験番号 1 では、再結晶が完了せず粗大なフェライト結晶粒が得られなかったため、降伏応力が高いものの透磁率が 2 1 0 と低い値を示した。また、二次冷延率が 8 0 % と高すぎる試験番号 6 で

は、フェライト結晶粒が微細化するため高い降伏応力が得られるものの、透磁率が $\mu_{0.35} = 2 1 0$ と極めて低い値を示した。

【 0 0 3 3 】

表 4 : 冷延条件が製品特性に及ぼす影響 (使用鋼板 : 鋼種番号 4)

| 試験 番号 | 冷延率 % | 製 品 | | 焼きばめ相当処理後 | | | 区 分 |
|----------|----------|----------|----------------------------|---------------------------|---------------------|----------------------|------|
| | | 板厚 mm | 密着曲げ性 O ^t mm | 降伏応力 N/mm ² | 透磁率 $\mu_{0.35}$ | フェライト結晶粒径 μm | |
| 1 | 2 | 1.96 | ○ | 435 | 210 | 9 | 比較例 |
| 2 | 8 | 1.84 | ○ | 392 | 710 | 40 | 本発明例 |
| 3 | 18 | 1.64 | ○ | 401 | 530 | 30 | |
| 4 | 37 | 1.26 | ○ | 416 | 510 | 25 | |
| 5 | 58 | 0.84 | ○ | 393 | 320 | 16 | |
| 6 | 80 | 0.40 | ○ | 438 | 210 | 9 | 比較例 |

密着曲げ性は、クラックなしを○、クラック発生を×で評価した。

【 0 0 3 4 】

【発明の効果】以上に説明したように、本発明においては、固溶 C 及び固溶 N による時効硬化を高強度化に利用し、フェライト結晶粒やセメンタイト (Fe₃C) の粗大化及びセメンタイト (Fe₃C) のフェライト結晶粒内析出の抑制によって高透磁率化を図っている。そのため、従来の極低碳素鋼板に多量の Si を添加した鋼種にみられる製鋼コストの上昇がなく、良好な製造性でブラ

ウン管バンドに適した鋼板が得られる。しかも、パネル部にブラウン管バンドを焼き嵌めする際の加熱・冷却サイクルにおける時効硬化によって必要強度を付与しているため、ブラウン管バンドに成形されるまでの過程で加工性が確保され、曲げ加工等によっても割れが発生することがない。このように、本発明によるとき要求特性を十分に満足する高透磁率ブラウン管バンド用時効硬化鋼板が低コストで製造される。

フロントページの続き

(72)発明者 浜中 征一
広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式
会社技術研究所内

Fターム(参考) 4K037 EA01 EA04 EA05 EA11 EA13
EA15 EA18 EA20 EA23 EA25
EA27 FC04 FE01 FE02 FE03
FG01 FH01 FJ05 FJ06 FM01
GA05 JA06
5C012 AA02 BB01 BB07
5C032 AA02 CC03 CD01 CD06